

# 実際の基板でのマッチ 周波数の評価のしかた

基板の容量測定機の構成と実測例

猪瀬太-

ここでは実際の基板での回路マッチング評価について説明しま す. 回路評価は基本的に周波数マッチング、負性抵抗(発振余 裕度)、ドライブ・レベルの評価が必要です. 各評価方法の一 例と実際の評価結果を併記して説明します. (筆者)

# 水晶振動子の測定

ここでは回路評価に必要な水晶振動子等価回路定数の測 定方法について説明します.

# ● 水晶振動子単体の測定方法

水晶振動子の試験・評価には,インピーダンス測定器と ネットワーク・アナライザが使われます、インピーダンス 測定器は測定原理上,水晶振動子の測定パラメータ(共振 周波数や等価パラメータなど)を正確に測定・直読できる



写真 1 ネットワーク・アナライザ

米国 Agilent Technologies 社の「E5100A」. E5100A/B は10kHz ~ 300MHz の周波数範囲のネットワーク・アナライザ.高分解能RFソースと最大4入 力の入力部を持ち,能動および受動部品,回路の振幅,位相,群遅延レスポ ンスを測定および表示する.

利点を持っていますが、測定周波数の上限が40MHzにと どまっています.電子機器の高周波化に対応して,水晶振 動子に求められる動作周波数および評価測定周波数も,最 近では40MHzを越えてきており、インピーダンス測定器 では十分カバーできない場合もあります、ネットワーク・ アナライザは数十GHzまでカバーしており、高周波振動子 の測定器として現在一般的に広く使われています.

ネットワーク・アナライザとは高周波回路、デバイスの 高周波特性(インピーダンスなど)を測る計測器です.回路 や素子に高周波を入力し,回路からの反射や通過を測って 回路や素子の高周波特性を測ります.

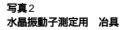
# 測定系の準備

ネットワーク・アナライザを用意

本評価ではE5100A(米国 Agilent Technologies社,写 真1)を使用します.

E5100A 用水晶振動子測定用 π冶具( Agilent Technologies 社, 写真2)を用意

測定する水晶振動子のサイズに合った冶具類(写真3)が 必要となります. 本評価は4025サイズの水晶振動子で評価



Agilent Technologies 社の「41901A SMD 型回路テスト・フィクス チャ」. 表面実装型の水晶発振器を 測定するのに適した治具.



**CeyWord** 

水晶振動子等価回路定数,周波数マッチング,インピーダンス測定器,ネットワーク・アナライザ,負性抵抗, 直列共振周波数,リスト掃引,FETプローブ,電流プローブ点発振余裕度

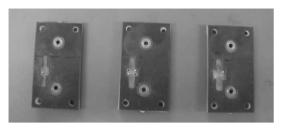


写真3 測定用冶具

左から 3225 . 4025 . 5032 サイズの測定治具 . 41901A SMD 型回路テス ト・フィクスチャとセットで使用する.

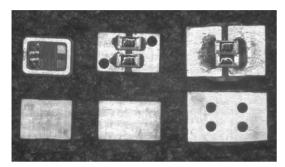


写真4 校正キッド(下段:ショート,上段:50)

左から 3225, 4025, 5032 の校正キッド. 41901A SMD 型回路テスト・ フィクスチャとセットで使用する. あるいはサイズにあったショート,50 を作製する.

# しています.

校正(キャリブレーション)用にショート,50Ωを用意 測定する水晶振動子のサイズに合った校正キッド(写真 4)が必要となります.

#### 水晶振動子の等価回路定数測定

回路評価を進めていく上で水晶振動子の等価回路定数デ ータが必要となります.回路評価で使用する水晶振動子の 等価回路定数データは,水晶振動子購入の際に水晶メーカ に要求することをお勧めします.ここでは水晶振動子の等 価回路定数測定方法についての例を簡単に紹介します.

ネットワーク・アナライザの詳しい操作方法は説明書な どで確認してください、以下は Agilent Technologies 社 E5100(オプション002)による測定方法です.

# ネットワーク・アナライザのセットアップ

ネットワーク・アナライザと水晶振動子測定用 π冶具を セットします(写真5).

# ネットワーク・アナライザの操作方法

ネットワーク・アナライザはフロント・パネル(写真6)の ハード・キーとソフト・キーを使用して操作を行います. ディスプレイの右側にある八つのキーがソフト・キーで、 これ以外はハード・キーです. ソフト・キーを押すと, そ

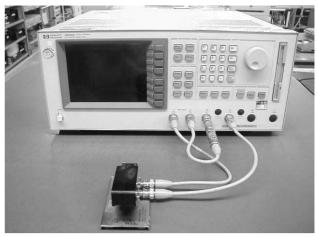


写真5 E5100(オプション002)のセットアップ

E5100(オプション002)はRF回路を内蔵しているが,オプションによって はアッテネータ内蔵型などさまざまなタイプがある.

のキーに対応したメニュー機能が選択されます.

## ネットワーク・アナライザの初期設定

まず各モード(インピーダンス測定モード, $\pi$ 回路測定モ ード,W-CIパワー設定モード)の初期設定を行います。 User CI は10Ωに設定します.

# 直列共振周波数 F, とCI( crystal impedance )の測定

直列共振周波数 $F_r$ , CI は等価回路定数( $R_1$ ,  $C_1$ ,  $L_1$ ,  $C_0$ )の測定で必要となり、また $F_r$ は回路評価でも必要とな ります.以下の測定条件を設定し校正してから $F_r$ , CIを 求めます.

# 1)測定条件の設定

12MHzを測定する場合の測定条件の例を次に示します.

センター: 12MHz

スパン:1kHz

測定点数(NOP): 201

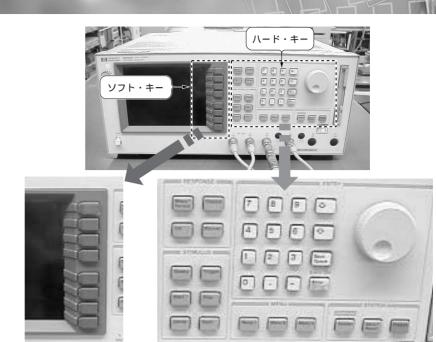
IFBW(intermediate frequency band width): 1kHz

パワー: 10 µW

# 2)校正の設定方法

上記測定条件を設定したら校正を行います、校正とは測 定試料のシステム誤差を減少し,資料の測定における確度 を向上させるためのものです. 校正を行うには準備した校 正キッド(ショート,50 $\Omega$ )が必要になります.

π冶具をオープン状態にし,終了するとアンダ・バー表 示 OPEN になります  $\pi$  治具に校正キッドのショートを入 れて終了するとアンダ・バー表示 SHORT になります.



# ネットワーク・アナライザのフロント・パネル

ディスプレイの右側にある八つのキーがソフト・キー で、これ以外はハード・キーとなる、ソフト・キーはキ - に対応したメニュー機能が画面に選択される. 写真の ソフト・キー拡大図はハード・キー[ Meas/Format ]を 押した時の選択メニューである.

 $\pi$ 冶具に校正キッドの $50\Omega$ を入れて終了すると、アンダ・ バー表示 LOAD になります.

最後に「DONE ]キーを押して画面左上にCar と表示され 校正が終了していることを確認します.

# 3) $F_r$ , CIの測定

校正が終了したら測定する水晶振動子をπ冶具に挿入し て,1回だけ掃引を行い測定します.

掃引がうまくいかない場合はスパンを5kHz程度広げて 再度行います.波形が出たら位相0におけるインピーダン ス値を読み取ります.

画面に $F_r$ とCIの値が表示されます.

#### 等価回路定数(R1,C1,L1,C0)の測定

ここではリスト掃引を用いた等価回路解析の測定方法に ついて紹介します.

等価回路定数はアドミタンス・チャートから求めますが  $C_0$  は副共振の影響を受けるので,アドミタンス・チャート から正確には求められません. そこで $C_1$ ,  $L_1$ ,  $R_1$ はアドミ タンス・チャートから,  $C_0$  は $F_r \times 0.9$  の 1 点測定から求め ます(図1).

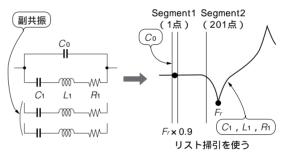
# 1)初期設定

で行った初期設定を行います. USER CI は使用する振 動子のCIを入力しの3)で求めたCIを活用します.

#### 2) Segment1の周波数を計算

図1のSegment1の周波数を求めます(の3)で求めた

アドミタンス・チャートからCoを求める方法は副共振の影響 を受けるので,正確には求まらない。 そこで, C1, L1, R1: アドミタンス・チャート解析 Co: Frx 0.9の1点測定から求める



# 図1 リスト掃引を用いた等価回路解析のイメージ

黄色線が振動子の共振波形. 共振点近傍で C1, L1, R1を測定し, 副共振の 影響を受けない.振動子共振波形から離れた点で Coを測定する.

# 

 $0.9 \times (F_r) = Segment1 の周波数$ 

 $0.9 \times 11.998398 = 10.798558$ 

# 3) Segment2の周波数を計算

次に図1のSegment2の周波数スパンを求めます.測定 する振動子の $F_r$ に対して - 50ppmの周波数(START周波 数 )と+50ppm の周波数(STOP 周波数)の値を求めます.

START 周波数 = 
$$F_r$$
 +( $F_r$  × - 50)/1000000  
= 11.998398 +(11.998398 × - 50)  
/1000000  
= 11.998360

STOP 周波数 =  $F_r$  + ( $F_r$  × + 50)/1000000  $= 11.998398 + (11.998398 \times + 50)$ /1000000

= 11.998998

4) リストの設定

リスト・テーブルの作成を行います.

5) リストの設定

Segment1 に測定条件を入力します.

6) リストの設定

リスト設定画面内の(INSERT EGMENT)を押して,セ グメント2を用意します.

7) リストの設定

Segment2 に測定条件を入力します.

START: の3)で求めた値, STOP: の3)で求め た値, NOP: 201, POWER: 希望のパワー,

IFBW:最適値

8) リストの設定

リストが完成したのでリスト作成モードから抜けます.

9) リストの設定

リスト掃引モードにします.

10) リストの設定

リスト掃引の表示が周波数ベースになっているので,設 定した測定点が表示的に等間隔にならばせるオーダ・ベー ス・モードにします.

11)校正

の2)と同様の校正(キャリブレーション)を行い,1 回掃引します.

12) 測定プログラムの作成

の11 )まで終了したら測定プログラムを作成します( $C_0$ はフロント・パネルから解析できない). BASIC画面を表 示させ,以下のプログラムを入力します。

- 10 ASSING @E5100 TO 800
- 20 OUTPUT @E5100; "ANAOHC1"
- 30 OUTPUT @E5100; "ANAODATA"
- 40 OUTPUT @E5100; "ANARFULL"
- 50 OUTPUT @E5100; "EQUCO?";1.0798558E+7
- 60 ENTER @E5100:C0
- 70 OUTPUT @E5100; "EQUCPARS4?"
- 80 ENTER @E5100; CODammy, C1, L1, R1, Fs,

Fr, F1, F2

90 PRINT" CO ", CO

100 PRINT "C1 ",C1

110 PRINT "R1",R1

120 PRINT "L1 ",L1

130 END

ここで行番号 50 にある「1.0798558E + 7」の部分は の 2)準備 の計算結果を入力します.

13)等価回路定数の測定

プログラムの入力が終わったら「END EDIT ]でプログ ラム作成画面を終了します、そして、プログラムを実行さ せて等価定数を測定します.

 $R_1$ ,  $C_1$ ,  $L_1$ ,  $C_0$ の値が表示されます.

# 周波数マッチングの測定

回路評価を行う際には,まず振動子単体負荷容量と回路 側負荷容量の容量差、つまり振動子単体周波数と回路発振 周波数の差である周波数マッチングの状況を確認します。

# ● 回路側負荷容量の測定

ここからはいよいよ回路基板の評価にとりかかります. まず,回路周波数と購入した水晶振動子(評価用振動子)の 周波数マッチング状況を確認します.周波数マッチング状 況とは,回路基板の周波数(回路周波数)と評価用振動子の 周波数の差, つまり回路基板の容量(回路側容量)と評価用 振動子(振動子単体)の容量の差のことで,どれくらいの差 が生じているかを確認します.

また、ここからは実際の回路評価での実測例も併記して いきます. 本評価では次に示す評価基板「CQ7144A」と TSX-4025@12MHzの回路マッチング評価を行いました.

評価基板: CQ7144A(Interface 誌 2006 年 6 月号付録基板)

ルネサステクノロジのSH7144F を搭載

評価用水晶振動子: TSX-4025(エプソントヨコム)

公称周波数: 12MHz

#### 回路評価の準備

回路評価に必要な振動子や測定器類の準備をします.

# 評価用振動子の準備

水晶メーカから基板評価に必要な周波数の水晶振動子を 購入します.特別な要求スペックがない場合は手に入りや すい水晶メーカ指定の標準品で、またICメーカ推奨の振動 子があればICメーカ指定の水晶振動子で評価することをお 勧めします.

評価用振動子が準備できたら以下の3点を確認します.

- 1) 水晶振動子側負荷容量の確認 購入した振動子メーカ標準の負荷容量値.
- 2) 常温における振動子単体の発振周波数 Fの確認 上記負荷容量による振動子単体周波数 F1.
- 3) 水晶振動子の等価回路定数 振動子の等価回路定数( $F_r$ ,  $R_1$ ,  $C_1$ ,  $L_1$ ,  $C_0$ ). 上記1),2),3)については購入の際,水晶メーカに各デ ータを要求することをお勧めします.

本評価の結果を次に示します. 型名 TSX-4025 公称周波数 12MHz

- 振動子負荷容量 C<sub>L</sub> = 7.8pF
- 振動子単体周波数 F<sub>L</sub> = 12.000034 MHz
- 等価定数結果

 $F_r = 11.998398 MHz$ 

 $R_1 = 33.7\Omega$ 

 $L_1 = 70.519 \text{mH}$ 

 $C_1 = 2.495 fF$ 

 $C_0 = 1.11 pF$ 

# 測定器類の準備

回路評価に必要な基本的な測定器は,直流電源,周波数 カウンタ, オシロスコープ, FET プローブ, 電流プローブ などです.

回路基板によっては直流電源を2台使用したり,また USB などでパソコンとつなげて評価する場合もあるので. その都度,回路図や説明書などで確認して揃えます.

回路評価に必要な測定器の基本的な構成を図2に示し ます.

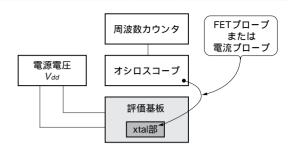
# 評価用部品の準備

# 1) チップ・コンデンサ

回路評価の際に回路定数( $C_g$ ,  $C_d$ など)を設定するのに 必要になります.目安として3pF~51pFくらいまでを用 意すれば十分に対応できます.また,サイズ(1005,0604 など)も評価基板によって異なります.

# 2) チップ抵抗

回路評価の際に回路定数R<sub>d</sub>を設定するのに必要になりま す.目安として $0\Omega \sim 10k\Omega$ 位までを用意すれば十分に対



#### 図2 マッチング評価測定器の全体構成

評価基板と電源を配線する(評価基板の電源は基板によってPC やコンセン トとの場合もある). 次にオシロスコープと周波数カウンタをつなぎ,周波 数を測定する時はFET プローブ,水晶電流を測定するときは電流プローブ をオシロスコープにセットする.

応できます、チップ・コンデンサと同様にサイズも評価基 板によって異なります.

# 3) リード抵抗

回路評価で負性抵抗および発振余裕度を求める時に必要 になります.目安として,

 $10\Omega$  ,  $20\Omega$  ,  $30\Omega$  ,  $40\Omega$  ,  $50\Omega$  ,  $60\Omega$  ,  $70\Omega$  ,  $80\Omega$  ,  $90\Omega$  ,  $100\Omega$  ,  $200\Omega$  ,  $300\Omega$  ,  $400\Omega$  ,  $500\Omega$  ,  $700\Omega$  ,  $1k\Omega$  ,  $3k\Omega$  ,  $5k\Omega$ 

などを揃えておくと十分に対応できます.

#### そのほかの準備

そのほかの準備としては,基板と電源をつなげるコード, はんだごてやはんだ吸い取り線,また細かい作業になるの で顕微鏡などがあると便利です、作業がしやすい環境に整 えます.

# 評価回路のセッティング

# 水晶振動子の搭載

回路基板にはんだごてなどを用いて評価用水晶振動子の HOT 端子, GND 端子を基板所定の位置に搭載します. 搭 載直後は振動子,回路基板に熱がかかっているので,常温 に安定するまで放置してから測定を開始します、ただし発 振チェックなどの作業は搭載直後に測定しても問題ありま せん.

# 回路周波数測定時のセッティング

評価回路基板の回路図および部品配置図から直流電圧と の配線を行います.またオシロスコープ,周波数カウンタ などのセッティングも同時に行います.

写真7は実際に行った回路評価の全体構成です.

# 回路周波数および回路側負荷容量の求め方

# 回路発振周波数(FR)を測定

セッティングが終了したらまず電源をONにし,振動子

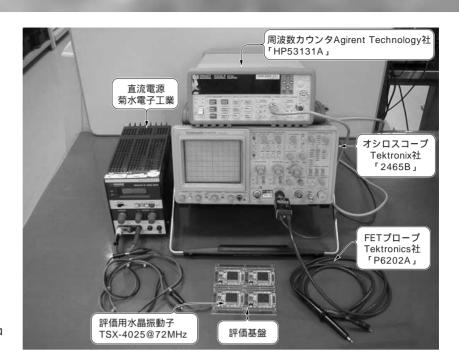


写真7 実際行った回路評価の全体構成

図2の全体構成にならい,評価基板,電源,オシロスコ ープ,周波数カウンタ,FETプローブを配線する.

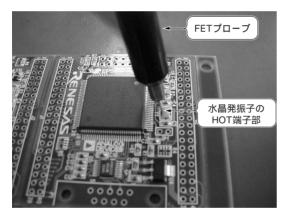


写真8 FET プローブを搭載した振動子のHOT 端子に当てる 回路発振周波数  $F_R$  = 12.000219MHz

が発振しているかのチェックを行います. FET プローブを 搭載した振動子のHOT端子に当てる(写真8)とオシロス コープに波形が現れ,周波数カウンタに周波数が表示され ます.

ここで周波数波形が出ない場合は,搭載状態が悪いか, もしくは配線が間違っていることなどが考えられるので再 度確認してみます.回路基板,搭載した評価振動子の温度 が安定したところで測定します.

# 回路側負荷容量の計算

回路発振周波数を測定したら,回路側負荷容量を計算で 求めます.回路側の負荷容量を求めるには,

- 1) 評価用振動子の等価回路定数( $F_r$ ,  $R_1$ ,  $C_1$ ,  $L_1$ ,  $C_0$ )
- 2) 評価用振動子回路発振周波数( $F_R$ )

が必要となります. 式は第2章の

 $((F_R - F_r)/F_r) = (C_1/2 \times (DBC_L + C_0)).....(1)$ を使用し上記1),2)を代入して回路側負荷容量(回路 $C_L$ ) を計算します.

本評価の結果を次に示します.

等価回路定数( $F_r$ ,  $R_1$ ,  $C_1$ ,  $L_1$ ,  $C_0$ )と回路発振周波数  $(F_R)$ を(1)式に代入して求める. 回路 $C_L$  = 7.11pF

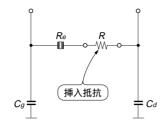
# マッチング状況の確認

回路側負荷容量を計算で求めたら,現状回路定数におけ る周波数マッチング状況1),2)を確認します.

- 1) 回路基板の発振周波数(回路周波数 FR)と評価用振動子 単体の周波数差
- 2) 回路基板の容量(回路側容量)と評価用振動子単体の容

最終的には1),2)それぞれの差が最小になる点が最適な マッチング・ポイントとなります.

回路側容量 振動子単体容量 本評価の結果を次に示します.



# 図3 負性抵抗測定時の回路図

水晶振動子のHOT 端子部に抵抗を 挿入して発振するかしないかを確 認する.

# 上記から

- 回路発振周波数(FR) = 12.000219MHz 振動子単体周波数( $F_L$ ) = 12.000034MHz  $F_R - F_L = 185$ Hz  $(F_R - F_L)/F_L = + 15.4$ ppm
  - 回路発振周波数は振動子単体周波数に対し+185Hz,
- +15.4ppm の差があることを確認
- 回路側負荷容量 回路 C<sub>L</sub> = 7.11pF 振動子単体負荷容量 $C_L$  = 7.8pF

回路 $C_L$  - 振動子単体 $C_L$  = - 0.69pF

回路側負荷容量は振動子単体負荷容量に対し, - 0.69pF の差がある事を確認.

この差が0になれば理論上は周波数差も0になり最適 なマッチング・ポイントとなる.

# 負性抵抗の測定

基板回路評価としてはマッチングのほかに負性抵抗(発 振余裕度)やドライブ・レベル(励振レベル)も同時に評価 しなければなりません.

ここでは負性抵抗の測定方法について説明します.

# ● 回路負性抵抗と発振余裕度

回路の負性抵抗の測定は,水晶振動子のHOT端子部に 抵抗を挿入して発振するかしないかを見て、その負性抵抗  $R_N$ を調べることができます.以下に負性抵抗測定時の回路 図を示します(図3).

負性抵抗の絶対値は,挿入した抵抗値と水晶振動子の回 路における負荷時等価抵抗R。とを合わせた値になります.

- R<sub>i</sub> = 挿入抵抗R + R<sub>e</sub>
- $\bullet R_e = R_1(1 + C_0/C_L)^2$

R<sub>e</sub>: 水晶振動子の負荷時等価抵抗

R1:水晶振動子の等価直列抵抗

負性抵抗R<sub>N</sub>が求まったら発振余裕度を求めます.

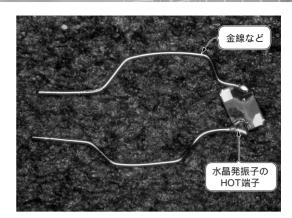


写真9 負性抵抗測定用の水晶振動子

金線など導通するもので,水晶振動子のHOT端子にはんだで固定する.

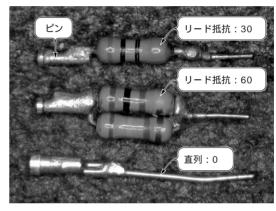


写真10 **負性抵抗測定用の挿入抵抗**R

リード抵抗を加工して一端をピンではんだ付けし,必要な挿入抵抗(回路評 価の準備,リード抵抗の項を参照)を製作する.また抵抗値0 直列のもの も製作しておくと便利.これは一例にすぎない.直接振動子のHOT端子に はんだ付けしてもかまわない.

● 発振余裕度 = 負性抵抗 R<sub>i</sub> /R<sub>e</sub>

通常,発振余裕度は5倍以上あれば問題ありません.発 振余裕度が5倍未満の場合は回路定数を変更し負性抵抗R<sub>i</sub> を大きくするか,もしくは水晶振動子の等価直列抵抗 $R_e$ を 小さくして発振余裕度を5倍以上に保つようにします.水 晶振動子の等価直列抵抗 $R_e$ を小さくする場合は水晶メーカ に問い合わせ,仕様検討を行います.

# ● 回路負性抵抗の測定 測定の準備

# 1) 水晶振動子の準備

まず回路基板から評価用水晶振動子をはんだごてなどを 用いて取り外します、取り外したら金線など導通するもの で水晶振動子の HOT 端子にはんだで固定します(写真9).



写真11 負性抵抗測定用水晶発振子マウント部 回路基板の振動子HOT端子部にピンをはんだで固定.

#### 表1 発振余裕度

発振判定	挿入抵抗 <i>R</i> [ ]	負性抵抗 -R <sub>N</sub> []	発振余裕度 $-R_N/R_e$		
OK	500	545	7		
OK	1000	1045	14		
OK	1600	1645	22		
NG	2000	2045			

## 2) 挿入抵抗Rの準備

挿入抵抗Rはリード線を加工したものを使用します. 挿 入したいリード抵抗にピンをはんだで固定します(写真10).

# 3)回路基板振動子マウント部の準備

回路基板の振動子マウント部にピンをはんだごてで固定 します(写真11).

# 実際の測定

# 1) セッティング

評価用振動子に挿入抵抗 Rをつなぎ, それを回路基板の Xtal 部に搭載します(**写真**12).

#### 2)発振確認

セッティングが終了したら、電源をONにしてオシロス コープで波形を確認します. 挿入抵抗 R を小さい値から大 きな値に変えて発振しなくなるポイントを探します.

この時,抵抗Rを挿入したことによる発振出力の低下, 周波数の変化は無視し,単に発振したか否かを判定します. 本評価での結果を次に示します.

評価基板( CQ7144A )で負性抵抗 $R_i$ を測定した.また その時の発振余裕度は表1の通りとなる(振動子のR1規 格値は最大57Ω).

負性抵抗は,

 $-R_N = 挿入抵抗R + R_e$ 

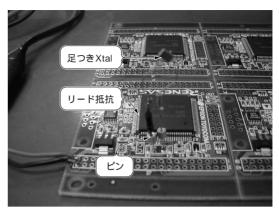


写真12 負性抵抗測定時のセッティング

ピンで固定された回路基板の振動子HOT端子部(写真11)に挿入抵抗Rを挿 入し,金線などで固定した足付き振動子をつなぎ合わせる.写真12では振 動子HOT端子部の一方に挿入抵抗 R,もう一方に直列(抵抗:0)を挿入し ている.

で求める.また $R_e$ は,  $R_e = R_1(1+C_0/C_L)^2$ に等価定数結 果を代入して求める.

 $R_e = 33.68(1+1.11/7.8)^2 = 45$ 

発振余裕度を計算する際の $R_e$ は $R_1$ に水晶振動子 $R_1$ の 規格値を入れて計算する.

 $R_e = 57(1 + 1.11/7.8)^2 = 74$ 

発振余裕度  $-R_N/R_e = 1645/74 = 22$ 

以上の結果から発振余裕度は22倍以上あるので問題な いことを確認した.

# ドライブ・レベルの測定

ここでは,電流プローブを使用したドライブ・レベルの 測定方法について説明します.

# ● 水晶電流およびドライブ・レベル(励振レベル)

回路上で動作している水晶振動子の HOT 端子に電流プ ローブを当て,オシロスコープで電圧値 $V_{pp}$ を測定し,そ の実効値から水晶振動子に流れる電流値を換算します.

第2章で説明があったようにドライブ・レベルとは水晶 振動子が振動する電力をいい、

ドライブ・レベル $P = I^2 \times R_a$ 

I:水晶振動子に流れる電流

R<sub>e</sub>:振動子の負荷時抵抗

で表されます、電流プローブで/を測定し、ドライブ・レ ベルを求めます、ドライブ・レベルは製造仕様の規格内で

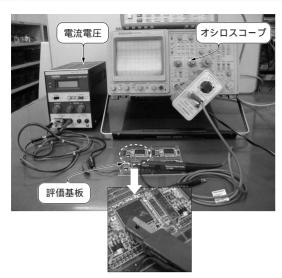


写真13 ドライブ・レベル測定時のセッティング

ピンで固定された回路基板の振動子HOT端子部(写真11)に足付き振動子を 挿入する.オシロスコープに電流プローブを接続して,足付き振動子にセッ ティングする(拡大写真).

あれば問題ありませんが, 規格外の場合は回路定数を変更 し水晶電流 / を小さくする必要があります. もしくは水晶 メーカに問い合わせ,仕様検討を行います.

# ● ドライブ・レベルの測定

# 測定の準備

1) 水晶振動子の準備

負性抵抗測定用の水晶振動子と同様に金線など導通するも ので水晶振動子のHOT端子にはんだで固定します(写真9).

2)回路基板振動子マウント部の準備

負性抵抗測定用 Xtal マウント部と同様に回路基板の振動 子マウント部にピンをはんだごてで固定します(写真11).

3)電流プローブの準備

電流プローブをオシロスコープに接続して電流プローブ の電源を ON します.

# 実際の測定

1) セッティング

評価用振動子の足に電流プローブを通し,回路基板の Xtal 部に搭載します(写真13).

2)発振の確認および測定

セッティングが終了したら回路の電源(スイッチ)をON にします.

オシロスコープにて発振を確認したら,波形の $V_{pp}$ を測 定します(写真14).

 $V_{pp}$ をdiv に換算して,その実効値を求めます.算出した

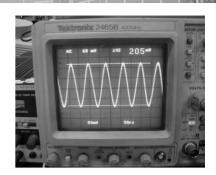


写真14 オシロスコープで  $V_{\rho\rho}$ を測定する

実効値 div から水晶電流に換算しドライブ・レベルを求め ます(詳しくは電流プローブの説明書を参照).

本評価の結果を次に示します.

オシロスコープで $V_{pp}$  = 0.205( V )を確認した.この結 果から水晶電流値を計算する.

- プローブの設定: 1[ mA/div ].
- オシロスコープの設定: 50「mV/div 1の時
- 1) *V<sub>nn</sub>*をdiv に換算すると  $V_{pp}/50[\,\mathrm{mV/div}\,] = 205/50 = 4.1[\,\mathrm{div}\,]$
- 2)1)の実効値を求める  $4.1/(2\ 2) = 1.45[div]$
- 3) ここで電流プローブのインピーダンスが $50\Omega$ である ことから

50 mV/div ]/50 Ω] = 1 mA/div ]となる.

- 4)水晶電流/は  $1.45[div] \times 1[mA/div] = 1.45[mA]$
- 5)ドライブ・レベルPは

 $P = I^2 \times R_e = 1.45 \times 1.45 \times 45 = 95[\mu W]$ 

従って、この結果から、Pはドライブ・レベル規格 100μW以内であり問題ないことを確認した.

# 最適な周波数マッチングの取り方

回路評価を行う際のチェック・ポイントとして, 周波 数マッチング , 負性抵抗(発余裕度), ドライブ・レベ ルの評価が必要ですが、これら 、 , すべての評価項 目に対し回路上問題ない値となることが最適な周波数マッ チングの最終目標となります.

# ● 周波数マッチングの最適化

周波数マッチングの最適化とは,

回路発振周波数 = 振動子単体周波数

にすることで,これはすなわち,

# 回路側容量 = 振動子単体容量

ということです.要するに回路側容量と振動子単体容量が イコールになれば回路の発振周波数と振動子単体の周波数 がイコールになる, すなわちマッチングするということに なります.

逆に,

# 回路側容量 振動子単体容量

のときは周波数マッチングが取れないので回路側容量を調 整するか、もしくは振動子単体容量を調整しなければなり ません.

# 回路側容量の調整

回路側容量を調整する場合は,回路の $C_g$ , $C_d$ を変更し て振動子単体の周波数(振動子単体容量)に合わせ込むよう にします.このとき $C_{g}$ ,  $C_{d}$ 変更の目安値は計算で求める ことができます.

回路側容量 $C_i$ を $C_i$ とすると,

$$C_i = C_g \times C_d / (C_g + C_d) + C_s$$

ここでC<sub>s</sub>とは回路の配線容量や素子の寄生容量,浮遊容 量のことを表します.

 $C_i = 振動子単体容量 C_L$ 

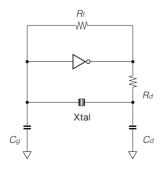
となればよいので,

$$C_g \times C_d / (C_g + C_d) + C_s = 振動子単体容量 C_L$$

$$C_g \times C_d / (C_g + C_d) = 振動子単体容量 C_L - C_s$$

ということで,  $C_g$ ,  $C_d$ は所定の振動子単体容量から  $C_s$  を 引いた値から求めることができます.

これはあくまでも目安値なので,実際は $C_{\varrho}$ , $C_{d}$ を変更 して周波数を確認しながら合わせ込みます. 本評価におけ る結果を次に示します.



発振回路図

# 振動子単体容量の調整

この場合は振動子単体容量を回路側容量に合わせ込んで もらい、その水晶振動子を購入して、再度マッチング評価 を行います.

ただし注意点として、回路側容量が小さい場合は発振周 波数の変化量が大きくなるので,回路側の微小変化の影響 を受けやすく,周波数安定度の悪化原因となります.その ため,周波数安定度の必要性の有無などユーザの最終用途 に応じた適切な条件設定が重要です.

上記から回路発振周波数は振動子単体周波数に対し + 185Hz , + 15.4ppm のずれがあることを確認したので , マッチングの最適化が必要.

#### ● 回路側容量の調整

回路定数 $C_{\varrho}$ ,  $C_{d}$ を変更してマッチング評価を行った.

 $C_o = 7.8 pF$ 10pF

 $C_d = 7.8 pF$ 9pF

その結果,

回路発振周波数( $F_R$ ) = 12.000038MHz

となり、

振動子単体周波数( $F_L$ ) = 12.000034MHz

との差が + 0.33ppm となり, ほぼマッチングした.

また,この時の各容量は,

回路側負荷容量 回路 $C_L$  = 8.01pF

振動子単体負荷容量 $C_I = 7.8 pF$ 

となる.

#### ● 負性抵抗 (発振余裕) の最適化

発振余裕度は水晶振動子の等価直列抵抗 R4(最大,仕様 値)でのR。に対し5倍以上に確保するのが望ましいと考え ます.発振余裕度が5倍未満の場合,回路ばらつきによる 発振不安定,不発振または発振立ち上がり時間が長くなる などの不具合現象が発生しやすくなります.この場合 $C_{\varrho}$ ,  $C_d$ ,  $R_d$ の回路定数を変更し, 5倍以上になるよう設定しま す(図4).

 $C_g$ ,  $C_d$ ,  $R_d$ を小さくする方向で負性抵抗は大きくなり, 発振余裕度も大きくなりますが,回路定数 $C_g$ , $C_d$ , $R_d$ を 変更することで回路側負荷容量も変化します.

また水晶振動子の等価直列抵抗Reを小さくすれば発振余 裕度は大きくなりますが、この場合は水晶メーカに問い合 わせ,仕様検討を行うことをお勧めします.

# 表3 最適な回路定数の決め方

マッチングの 最適化	負性抵抗の 最適化	励振レベルの 最適化	対処法
			Α
		×	В
	×		С
×			D
×	×	×	E
	×	×	F
×		×	G
×	×		Н

- A...評価時の回路定数で問題ない.
- B...ドライブ・レベルに関しては水晶振動子の仕様の見直し,つま り評価結果でのドライブ・レベルが振動子で問題ないかを確認す る必要がある.問題なければ振動子の仕様に反映してもらう.
- C...負性抵抗(発振余裕度)に関しては水晶振動子の仕様(R4の最大 値)を見直し,つまり発振余裕度が5倍以上になるような振動子 等価直列抵抗規格R1の変更が問題ないかを確認する必要がある. 問題なければ振動子の仕様に反映してもらう.
- D...周波数マッチングに関しては振動子単体容量を回路側負荷容量 に合わせ込んでもらう.
- E...B+C+D F...B+C G...B+D H...C+D

# 本評価での結果を次に示します.

周波数マッチングの最適化で回路定数を変更したので 再度評価を行う、回路負性抵抗の測定と同様の評価を 行った結果を**表**2に示す.

以上の結果から発振余裕度は19倍以上あるので問題な いことを確認した.

# ● ドライブ・レベル (励振レベル) の最適化

ドライブ・レベルは通常,水晶振動子の仕様内に抑える ことが望ましいと考えます. 大まかな目安としては100μW 以下が望ましい値ですが、水晶メーカの各仕様によって若 干異なります.

高いドライブ・レベルの場合,周波数の変動と安定度の 劣化や等価回路パラメータの変動,周波数歪みの増大など の特性劣化を引き起こし,極端な場合,異常発振の繰り返 しや故障, 最悪の場合は破壊を招く恐れもあります.

従って,高ドライブ・レベルの場合も回路定数 $C_{g}$ ,  $C_{d}$ ,  $R_d$ を変更して最適条件を求めます.

ドライブ・レベルを抑えるには $C_{\varrho}$ ,  $C_{d}$ を小さくすれば よいのですが、回路側負荷容量も変化します、また最も効 果的な手法としては $R_d$ を大きくすることですが,負性抵抗 も小さくなります. 本評価における結果を次に示します.

周波数マッチングの最適化で回路定数を変更したので 再度評価を行います、ドライブ・レベルの測定と同様の 評価を行う.オシロスコープで $V_m = 0.225 \text{V}$ を確認,計 算すると,次のようになる.

水晶電流 I = 1.6m A

ドライブ・レベル $P = 115 \mu W$ 

ドライブ・レベルが規格  $100 \mu W$  を超え,規格外であ ることを確認した.

#### 表2 発振余裕の評価結果

発振判定	挿入抵抗 <i>R</i> [ ]	負性抵抗 - <i>R<sub>N</sub></i> [ ]	発振余裕度 - R <sub>N</sub> /R <sub>e</sub>		
OK	500	545	7		
ОК	1000	1045	14		
ОК	1400	1445	19		
NG	1600	1645			

#### ● 評価結果による回路定数の対処法

最適な回路定数は、マッチング最適化、 負性抵抗(発 振余裕度)の最適化, ドライブ・レベルの最適化の兼ね 合いで決めることになります. , のすべてが合致 する回路定数( $C_{g}$ ,  $C_{d}$ ,  $R_{d}$ )がベストですが, 合致しない場 合もあるので,その対処法を表3に記します.

本評価での結果を次に示します.

上記の結果,対処法Bであることがわかる.

この場合ドライブ・レベルの仕様の見直しが必要. TSX-4025@12MHz に関してはドライブ・レベル  $115\mu$  Wでも 特性劣化がなく問題ないことが確認されたので,最終的 な回路定数は周波数マッチングの最適化で決めた $C_o$  = 10pF,  $C_d$  = 9pFで問題ないということになる.

いのせ・たいち エプソントヨコム(株) 開発技術統括部 設計部

#### <筆者プロフィール>—

猪瀬太一. 1997年入社. 設計部に配属されて以来10年間,振動 子設計業務一筋です.現在の業務は振動子設計のほか,客先回 路評価やサンプル活動を中心に行っています.サッカーなど体を 動かすことが好きで,その後の一杯が至福の時です.